#### (19)日本国特許庁(JP)

# (12)公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開2002—158544

(P2002-158544A)

(43)公開日 平成14年5月31日(2002.5.31)

(51)Int.Cl. '

識別記号

FI

テーマコート

(参考)

H03F 1/32 3/217 H03F. 1/32

5J<sub>0</sub>90

3/217

.5J091

審査請求 未請求 請求項の数1 OL (全5頁)

(21)出願番号

·特願2000-351374(P2000-351374)

(22)出願日

平成12年11月17日(2000.11.17)

(71)出願人 000002185

ソニー株式会社

東京都品川区北品川6丁目7番35号

(72)発明者 仲上 太郎

東京都品川区北品川6丁目7番35号 ソニ

一株式会社内

(72)発明者 島 崇

東京都品川区北品川6丁目7番35号 ソニ

一株式会社内

(74)代理人 100080883

弁理士 松隈 秀盛

島終百に続く

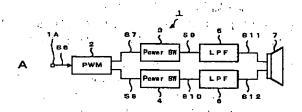
#### (54) 【発明の名称】デジタルパワーアンプ

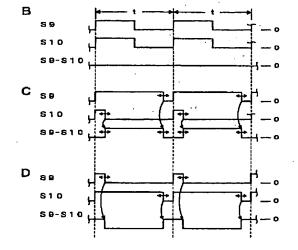
### (57)【要約】

【課題】 デジタルパワーアンプの出力信号に生じる信号歪み成分を減少する。

. . . . . . . .

【解決手段】 デジタル信号S6を2の補数の関係にある2つの片側PWM信号S7、S8に変換するPWM手段2と、これら片側PWM信号の一方のPWM信号によりスイッチング制御される第1の電力スイッチング手段3の出力側と、これら片側PWM信号の他方のPWM信号によりスイッチング制御される第2の電力スイッチング手段4の出力側の間に負荷手段5、6及び7を接続したことにより、この負荷手段に出力されるパワー信号の信号歪み成分を十分に減少させる。





# 【特許請求の範囲】

電力増幅段をスイッチング制御するよう 【請求項1】 にしたデジタルパワーアンプであって、入力信号を2の 補数の関係にある2つの片側PWM信号に変換するPW M手段と、

前記2つの片側PWM信号の一方のPWM信号によりス イッチング制御される第1の電力スイッチング手段と、 前記2つの片側PWM信号の他方のPWM信号によりス イッチング制御される第2の電力スイッチング手段とを 備え前記第1の電力スイッチング手段の出力側と前記第 10 2の電力スイッチング手段の出力側の間に接続された負 荷手段に出力信号を供給するようにしたことを特徴とす るデジタルパワーアンプ。

## 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、電力増幅段をスイ ッチング制御するようにした場合に適用して好適なD級 増幅器で構成されたデジタルパワーアンプに関する。

#### [0002]

【従来の技術】従来、一般にD級増幅 (class D amplif 20 ication )と呼称される信号増幅器が、特に可聴周波数 (audio frequency ) 帯域信号の信号増幅器の一形態と して知られている。このD級増幅器の典型的な一例とし ては、図2Aに示した如く、パルス幅変調増幅器(puls e width modulation amplifier) 2で信号入力端1に入 力された可聴周波数帯域のデジタル信号S1の信号レベ ルの変化をパルス幅方向の変化で表したPWM (pulse width modulation) 信号S2に変換し、この信号S2及 びこの信号S2と負の関係にある波形のPWM信号S3 がこのパルス幅変調増幅器2で生成される。

【0003】そしてNチャンネルパワーMOSFET素 子4のソースとNチャンネルパワーMOSFET素子5 のドレインの間を接続し直列に接続されたこのパワーM OSFET素子4のドレイン側を電源Vccに接続し、 このパワーMOSFET素子5のソース側を接地して電 カスイッチング回路部3を構成し、このパワーMOSF ET素子4のゲートにこのPWM信号S2を供給してス イッチングし、このパワーMOSFET素子5のゲート にこのPWM信号S3を供給してスイッチングして、パ ワーMOSFET素子4のソースとパワーMOSFET 40 素子5のドレインの間のこの接続点から、このPWM信 号S2及びPWM信号S3のパルス幅方向の変化に応じ てスイッチングされて生成されたPWM波形の電力スイ ッチング信号S4が電力スイッチング回路部3から出力 される。

【0004】そして更にこの電力スイッチング信号S4 をチョークコイル7とコンデンサ8で構成されたローパ ス型周波数フィルタ部6を介して、この電力スイッチン グ信号S4からデジタル信号S1に対応した可聴周波数 帯域アナログ電力信号S5が復調され、この復調された 50

アナログ電力信号S5がスピーカ9に供給され、この可 聴周波数帯域アナログ電力信号S5が再生される。

【0005】またこの電力スイッチング信号S4のこの PWM変調波形として代表的なものとして、図2Bに示 した片側PWM変調波形と図2Cに示した両側PWM変 調波形とがある。

【0006】図2Bに1Bで示した波形は、このデジタル パワーアンプがミューティング状態に操作された時のP WM信号S4の片側PWM波形を表し、2Bで示した波形 は、デジタル信号S1の信号レベルが0からプラス方向 に増加する方向に変化した時のPWM信号S4の片側P WM波形の変化を示し、そして3Bに示した波形は、この 信号S1の信号レベルが0からマイナス方向に減少する 方向に変化した時のPWM信号S4の片側PWM波形の 変化を示したものである。

【0007】図2Cに1Cで示した波形は、このデジタル パワーアンプがミューティング状態に操作された時のP WM信号S4の両側PWM波形を表し、2Cで示した波形 は、この信号S1の信号レベルが0からプラス方向に増 加する方向に変化した時のPWM信号S4の両側PWM 波形の変化を示し、そして3Cで示した波形は、この信 号S1の信号レベルが0からマイナス方向に減少する方 向に変化した時のPWM信号S4の両側PWM波形の変 化を示したものである。

【0008】なお図2B及び2Cにおいて、矢印→はこ れらの変化の方向を示し、記号tはPWM信号S4の波 形の夫々の繰り返し周期を示し、この繰り返し周期tは 常に一定である。

# [0009]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、この図 2Bに示されたPWM信号S4の波形は、デジタル信号 S1の信号レベルの変化と共に非対称に変化するため、 このような信号波形の変化と共にPWM信号S4の信号 波形の時間重心位置(立ち上っている区間の波形中心位 置)が変化することが原因で、ローパス型周波数フィル 夕部 6 においてこの電力スイッチング信号S4から復調 された可聴周波数帯域アナログ電力信号S5に含まれる 歪み成分が多いという課題があった。

【0010】またこの図2Cに示されたPWM信号S4 の波形は、デジタル信号S1の信号レベルの変化と共に 両側に変化するので、この信号波形の時間重心位置が変 化する問題が解決されている。しかしながら、図2Bに 示された波形と図2Cに示された波形を比較すると明ら かなように、図2Cに示された波形の変化範囲が、図2 Bのそれに比較して半分になるため、パルス幅分解能が 半分になるうえ、この歪み成分を理論的にも完全に押さ えることができないという課題があった。

【0011】更にまたこのPWM信号S4を、図2Bに 示された片側PWM波形として生成した場合、或いは図 2 Cに示された両側PWM波形として生成した場合の夫

々において、特に電力スイッチング回路部3のスイッチ ング素子をパワーMOSFET素子で構成した場合、こ のパワーMOSFET索子のスイッチング特性上、スイ ッチング波形のポジティブエッジ側の立ち上がり時間 (rise time) とネガティブエッジ側の立下り時間 (fa 11 time ) に差があることが原因で、この可聴周波数帯 域アナログ電力信号S5に信号歪みを生じるという課題 があった。

【0012】本発明は、かかる従来の課題に鑑みてなさ れたものであり、可聴周波数帯域のデジタル信号をお互 10 いに2の補数 (2's complement) の関係にある2つの片 側PWM信号を使用して上記課題を解決することを目的 としている。

#### [0013]

【課題を解決するための手段】上述したような課題等を 解決し、上記目的を達成するために。本発明の請求項1 記載のデジタルパワーアンプは、電力増幅段をスイッチ ング制御するようにしたデジタルパワーアンプであっ て、入力信号を2の補数の関係にある2つの片側PWM 信号に変換するPWM手段と、この2つの片側PWM信 20 号の一方のPWM信号によりスイッチング制御される第 1の電力スイッチング手段と、この2つの片側PWM信 号の他方のPWM信号によりスイッチング制御される第 2の電力スイッチング手段とにより、これら第1の電力 スイッチング手段の出力側と前記第2の電力スイッチン グ手段の出力側の間に接続された負荷手段に出力信号を 供給するようにしたことを特徴としている。.

【0014】上述のように構成したことにより、本発明 の請求項1記載のデジタルパワーアンプでは、この負荷 手段に出力される可聴周波数帯域のパワー信号の信号歪 30 み成分を十分に減少することができる。

# [0015]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態を図面 を参照して説明する。図1は本発明実施の一例を示すも ので、デジタルパワーアンプの一具体例を示すD級増幅 器に本発明を適用したものである。

【0016】まず、このD級電力増幅器の一例について 説明する。図1はD級電力増幅器の要部を示したブロッ ク図で、このD級電力増幅器1はバルス幅変調増幅器 (pulse width modulation amplifier) 2、第1の電力 スイッチング回路部3、第2の電力スイッチング回路部 4、第1の電力LPF部5、第2の電力LPF部6及び 音響再生手段であるスピーカ部7により構成されてい る。また1Aは信号入力端子である。

【0017】信号入力端子1Aに入力された可聴周波数 帯域のデジタル信号 (digital audio signal) S6が、 パルス幅変調増幅器1に入力され、このパルス幅変調増 幅器1を介してこのデジタル信号S6の信号レベルに応 じて変調された第1のPWM (pulse width modulatio n) 信号S7及びこの信号S7と2の補数 (2's complem ent) の関係になるようにこのデジタル信号S6の信号 レベルに応じて変調された第2のPWM信号S8が生成 され、この第1のPWM信号S7が第1の電力スイッチ ング回路部3に入力され、この第2のPWM信号S8が 第2の電力スイッチング回路部4に入力される。

4

【0018】この第1の電力スイッチング回路部3が、 第1のPWM信号S7に応じてスイッチングされた状態 でこの第1の電力スイッチング回路部3を介して生成さ れた第1のPWM電力信号S9が、この第1のPWM電 力信号S9のキャリヤ信号成分を除去する周波数特性を 有する第1の電力LPF部5に入力され、この第2の電 カスイッチング回路部4が、第2のPWM信号S8に応 じてスイッチングされた状態でこの第2の電力スイッチ ング回路部4を介して生成された第2のPWM電力信号 S10が、この第2のPWM電力信号S10のキャリヤ 信号成分を除去する周波数特性を有する第2の電力LP F部6に入力される。

【0019】そしてこの第1の電力LPF部5を介して 第1のPWM電力信号S9から第1の可聴周波数帯域の 電力信号S11か分離生成され、この第2の電力LPF 部6を介して第2のPWM電力信号S10から第2の可 聴周波数帯域の電力信号 S 1 2 が分離生成され、これら 電力信号S11とS12によりスピーカ部7が差動的に 駆動されて音響が再生される。

【0020】次に図1Aに示した、第1の電力スイッチ ング回路部3、第2の電力スイッチング回路部4夫々の 出力の間に、直列に接続された第1の電力LPF部5及 び第2の電力LPF部6並びにスピーカ部7を含めた負 荷が接続されて構成されたBTL (balanced transform er less )接続回路において、この負荷に与えられる第 1のPWM電力信号S9及び第2のPWM電力信号S1 0の夫々のタイミングチャートを図1B、1C及び1D に示して説明する。なお図1B、1B及び1Cにおい て、矢印はこれら各信号波形の変化の方向を示し、記号 t は各信号波形の夫々の繰り返し周期を示し、この繰り 返し周期もは常に一定である。

【0021】図1日は信号入力端子1Aに入力されたデ ジタル信号S6の信号レベルがゼロの状態が維持されて いる場合、即ちD級電力増幅器1がミューティング(mu ting) 状態のときのこれら信号S9及びS10夫々の信 号波形を示し、この場合にはこれら信号 S9と S10の 差は常に0になり、この負荷に与えられる電圧S9-S 10も0になる。

【0022】図1Cはこのデジタル信号S6の最大振幅 レベルを土1で表したとき、このデジタル信号S6の信 号レベルが一例として+0.8等+方向に変化する場合 のタイミングチャートを示し、例えば、片側PWM波形 信号S9が+0.8を表わし、片側PWM波形信号S1 0が-0.8を表わすので、図1Cから明らかな如く、 この場合のこれら片側PWM波形信号S9と片側PWM

6

波形信号S10の差のパルス信号の時間幅は、このパルス信号の時間中心に対して左右両側のパルス幅が対称な+方向の両側PWM変調波形となる。

【0023】図1Dはこのデジタル信号S6の最大振幅レベルを±1で表したとき、このデジタル信号S6の信号レベルが一例として-0.6等-方向に変化する場合のタイミングチャートを示し、例えば、片側PWM波形信号S10が+0.6を表わすので、図1Dから明らかな如く、この場合のこれら片側PWM波形信号S9と片側PWM10波形信号S10の差のパルス信号の時間幅は、このパルス信号の時間中心に対して左右両側のパルス幅が対称な一方向の両側PWM変調波形となる。

【0024】すなわちこの例によれば、このデジタル信号S6の振幅レベルが+方向或いは一方向の何れの方向に変化しても信号(S9-S10)の波形は時間軸上左右対称であり、かつ+方向と一方向で電圧軸上上下対称な波形になるため、PWM変調に起因する2次歪みが発生しないという利点がある。

【0025】またこの例においては、これら信号S9とS10の差のパルス信号の時間幅は、第1のPWM電力信号S9の夫々の立下りエッジのみを基準にして決定される。したがって、特に電力スイッチング回路部3のスイッチング素子をパワーMOSFET素子で構成した場合に、このパワーMOSFET素子のスイッチング特性上、スイッチング波形のポジティブエッジ側の立ち上がり時間(rise time)とネガティブエッジ側の立下り時間(fall time)に差があることが原因で、この可聴周波数帯域アナログ電力信号S5に信号歪みを生じるという課題を解決することができる利点がある。なお本例においては、このD級電力増幅器1を可聴周波数帯域の信

号の電力増幅器に適用した例として説明した。しかしながら本例はこれに限定されることなく、モータの駆動制御用電力増幅器に適用する等種々の目的で使用される電力増幅器の制御に適用し得る。

#### [0026]

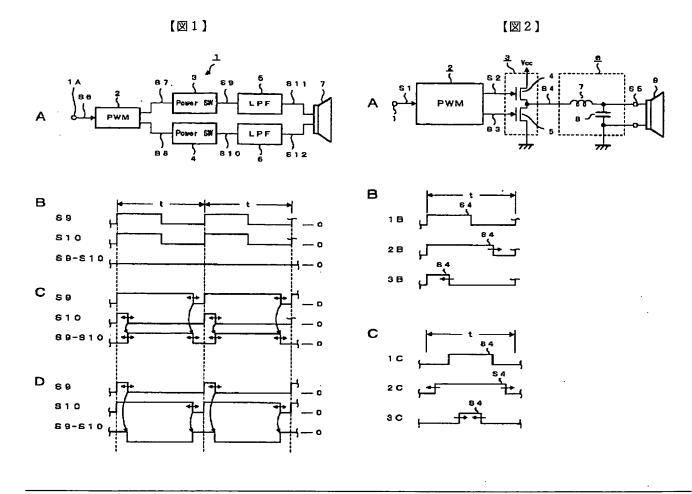
【発明の効果】以上説明したように、本発明の請求項1記載の電力増幅段をスイッチング制御するようにしたデジタルパワーアンプによれば、入力信号を2の補数の関係にある2つの片側PWM信号に変換するPWM手段と、これら片側PWM信号の一方のPWM信号によりスイッチング制御される第1の電力スイッチング手段の出力側と、これら片側PWM信号の他方のPWM信号によりスイッチング制御される第2の電力スイッチング手段の出力側の間に負荷手段を接続したことにより、この負荷手段に出力される可聴周波数帯域のパワー信号の信号歪み成分を十分に減少することができる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のデジタルパワーアンプにかかわるD級 増幅器の一例を示したブロック図及びこのD級増幅器の 動作を説明する線図である。

【図2】従来のD級増幅器の一例を示したブロック図及びこのD級増幅器の動作を説明する線図である。

### 【符号の説明】



フロントページの続き

(72)発明者 増田 稔彦

東京都品川区北品川6丁目7番35号 ソニ 一株式会社内 Fターム(参考) 5J090 AA02 AA24 AA26 AA41 AA66

CA21 FA19 GN01 HA10 HA29

HA33 HA38 KA42 KA53 KA62

SA05 TA01 TA06

5J091 AA02 AA24 AA26 AA41 AA66

CA21 FA19 HA10 HA29 HA33

HA38 KA42 KA53 KA62 SA05

TA01 TA06 UW01 UW08 UW10

# THIS PAGE BLANK (USPTO)